# Japanese Patent Office (JP)

(11) Publication Number 62-163731

5

# (12) THE LAID-OPEN PATENT GAZETTE (A)

(51) Ir		Code	(1011 01	Fice File (43) Publication date 20 <sup>th</sup> July 1987 Number 2-8516-4D
Б 01 .	, ,,,			
				Request for Examination Not received
•				Number of Claims
		•		(Total 4 pages
<u>/ = 4 \</u>	m: Li	e of the inv	ention	A method for removing nitrogen
(24)	11,61	e or the inv	encron	oxides from an exhaust gas
	(21)	Application	number	61-4336 (4336-1986)
	(22)	Application	date	14 <sup>th</sup> January 1986
(72)	Inve	entors		Yoshiaki Obayashi
				c/o Mitsubishi Heavy Industries Hiroshima R & D Centre
			•	4-6-22 Kannon-Shinmachi
			٠	Nishi-ku
				Hiroshima-shi
	-	-		Toru Seto
				c/o Mitsubishi Heavy Industries
				Hiroshima R & D Centre
				4-6-22 Kannon-Shinmachi
			-	Nishi-ku Hiroshima-shi
		L <sup>*</sup>		Shigeaki Mitsuoka
			•	c/o Mitsubishi Heavy Industries
		<b>→</b> .		Hiroshima R & D Centre
	•			4-6-22 Kannon-Shinmachi
				Nishi-ku
				Hiroshima-shi
				Kozo Iida
				c/o Mitsubishi Heavy Industries
				Hiroshima R & D Centre
				4-6-22 Kannon-Shinmachi
				Nishi-ku
				Hiroshima-shi
(71)	Appl	icant	•	Mitsubishi Heavy Industries Ltd
				2-5-1 Marunouchi
				Chiyoda-ku
				Tokyo
(74)	Sub-	representati	ve	Akira Uchida, Patent Attorney
				(plus 2 others)

## Specification

- 1. Title of the Invention
- 5 A method for removing nitrogen oxides from an exhaust gas
  - 2. Scope of Claim
- A method for removing nitrogen oxides from an exhaust gas, said method being characterized in that an oxygen-containing hydrocarbon is added to the exhaust gas and at least part of the nitrogen dioxide in the exhaust gas reduced to nitrogen monoxide (NO), after which contact is effected with a catalyst and the nitrogen oxides decomposed into nitrogen and water by means of ammonia.
  - 3. Detailed Description of the Invention

(Industrial Field of Application)

The present invention relates to a method for eliminating the nitrogen oxides in an exhaust gas so as to render them harmless.

(Prior Art)

20

25

Known methods for rendering harmless the nitrogen oxides (just referred to as NOx below) present in the exhaust gases from oil- and coal-fired boilers, the combustion furnaces installed in various types of chemical equipment, steel-making plant, and internal combustion engines such as diesel engines or turbines include adsorption methods, oxidative adsorption methods, solidification and trapping methods, and catalytic reduction methods, etc. Amongst these, the catalytic reduction methods, which do not require a

post-treatment, are outstanding both economically and technically.

Of the catalytic reduction methods, the selective catalytic reduction methods which are not affected by the presence or absence of oxygen in the exhaust gas both simplify the denitrating process and are technically excellent. In one known such method ammonia is added and catalytic reduction carried out, so that the NOx in the exhaust gas is decomposed into harmless nitrogen and water.

The NOx which is the subject of removal in the present invention is the combined amount of NO and NO2, and the present inventors have carried out a detailed study of the reaction between NO and NO3 over a titanium oxide catalyst, and the reactions between NH3 and gaseous mixtures of NO and NO2, or between NH3 and NO2, as a result of which they have found that the reduction reaction of the NOx by the NH3 in the selective catalytic reduction method in which NH3 serves as a reducing agent proceeds by the following equations (1) to (3).

25 
$$4NO + 4NH_3 + O_2 \rightarrow 4N_2 + 6H_2O$$
 ... (1)  
 $NO + NO_2 + 2NH_3 \rightarrow 2N_2 + 3H_2O$  ... (2)  
 $6NO_2 + 8NH_3 \rightarrow 7N_2 + 12H_2O$  ... (3)

30

35

However, while the efficiency of the NOx removal represented by equation (2) is slightly raised when compared to that in equation (1) in the case where the  $NO/NO_2$  mole ratio in the mixed gas is  $\geq 1.0$ , in the case where the  $NO/NO_2$  mole ratio is <1.0 there is a gradual lowering in efficiency as the  $NO/NO_2$  ratio becomes smaller, and for  $NO_2$  alone which is the case shown by equation (3) there is found to be a marked lowering.

Figure 1 shows in the form of a graph the percentage denitration for mixed  $NO-NO_2$  systems.

Thus, in the prior art there has been the disadvantage that the NOx removal efficiency is considerably lowered either in the case where the  $NO/NO_2$  mole ratio is below 1.0 or in the case of  $NO_2$  alone.

(Problem to be Solved by the Invention)

10.

The present invention has been made in order to overcome the disadvantages associated with conventional methods for the elimination of the nitrogen oxides in an exhaust gas, and in particular to try and provide a method for nitrogen oxide removal from an exhaust gas which enables a high level of elimination to be maintained even in cases where the NO/NO2 mole ratio is less than 1.0.

20 (Means for Solving the Problem)

The present invention is a method for removing nitrogen oxides from an exhaust gas, where said method is characterized in that an oxygen-containing hydrocarbon is added to the exhaust gas and at least part of the nitrogen dioxide in the exhaust gas reduced to nitrogen monoxide (NO), after which the nitrogen oxides are decomposed into nitrogen and water by means of ammonia by contact with a catalyst.

30

25

Reference to an oxygen-containing hydrocarbon here denotes methanol, formic acid, formaldehyde or the like.

35 Moreover, providing it is a denitration catalyst used for catalytic reduction by means of ammonia, any catalyst can be used irrespective of its type or form.

(Action)

In the first stage of the elimination of the nitrogen oxides based on the present invention, it is thought that a reduction reaction proceeds as follows.

$$CH_3OH + 3NO_2 \rightarrow 3NO + CO_2 + 2H_2O$$
 ... (4)

$$HCOOH + NO_2 \rightarrow NO + CO_2 + H_2O$$
 ... (5)

10 HCHO +  $2NO_2 \rightarrow 2NO + CO_2 + H_2O$  ... (6)

As a result, the nitrogen oxide NO/NO<sub>2</sub> mole ratio in the gas is raised, so that it is the catalytic reduction reactions with ammonia represented by equations (1) and (2) above which proceed primarily, and a high elimination factor is obtained as shown in Figure 1.

## 20 (Example 1)

25

In this example, a comparison is made between the percentage NOx élimination in the case of the reaction between  $NO_2$  and  $NH_3$ , and that in the case of the reaction between  $NH_3$  and the gas produced by adding an oxygen-containing hydrocarbon to the  $NO_2$  so that a part of the said  $NO_2$  is reduced to NO.

20 ml of a  $TiO_2-V_2O_5$  catalyst ( $TiO_2=95.0\%$ ,  $V_2O_5=5.0\%$ )

was packed into a quartz reaction tube of internal diameter 16.5 mm and, with the additive and then the NH<sub>3</sub> injected into the sample gas in that order, the NOx concentrations at the reaction tube inlet and outlet were measured by means of a chemiluminescence analyser under the conditions shown in Table 1, and the percentage NOx elimination determined.

The  $NO_2$ ,  $SO_2$ ,  $O_2$ ,  $CO_2$  and  $N_2$  in Table 1 were supplied from standard cylinders, and the remaining  $CH_3OH$ , HCOOH or HCHO was respectively supplied to the reaction tube

by passing a fixed amount of N<sub>2</sub> as a carrier gas into a gas-washing bottle fitted with a glass filter and filled with an aqueous solution of one of these maintained at a specified temperature, so that there was carried over an amount thereof corresponding to the vapour pressure at the particular temperature. The values for the CH<sub>3</sub>OH, HCOOH and HCHO in Table 2 are the values calculated from the vapour pressures. The results obtained are shown in Table 2. Comparative results are also included for the case where no additive was employed, and for the case where CO or CH<sub>4</sub> was added.

As will be clear from the experimental results in Table 2, when an oxygen-containing hydrocarbon was added and a reduction treatment carried out beforehand, the NOx removal level was about 90%, whereas when no such reduction treatment was carried out only a very low NOx removal level was obtained. Furthermore, only similar results were obtained in the case where CO or CH4 was added instead.

Table 1 Experimental Conditions

amount of ca	+-lvc+	20 ml	
gas flow rat	е	400 Nl/hr	
temperature		250°C, 300°C, 350°C	
NH <sub>3</sub> /NOx rati	Θ	1.00	
	NO <sub>2</sub>	97.0 ppm	
	NO	3.0 ppm	
gas	O <sub>2</sub>	15.0%	
composition	CO <sub>2</sub>	10.0%	
	H <sub>2</sub> O	10.0%	
	N <sub>2</sub>	balance	
	СН₃ОН	_	
additive	нсоон		
	нсно	-	

Table 2 Experimental Results

Temperature (°C)	Additive (ppm)	NOx Removal (%)
250	<u> </u>	29.3
300	_	31.0
350	_	33.4
250	CH <sub>3</sub> OH : 100	88.2
250	нсно : 100	88.0
250	нсоон: 71	88.9
300	нсоон: 70	90.2
350	нсоон: 72	90.5
250	CO : 100	25.5
300	CO : 100	31.5
250	CH <sub>4</sub> : 100	28.5

# (Example 2)

In this example, testing was carried out in the same way as in Example 1 using a  $TiO_2-WO_3-V_2O_5$  catalyst ( $TiO_2=89.5\%$ ,  $WO_3=10.0\%$ ,  $V_2O_5=0.5\%$ ) with a reaction gas containing sulphur oxides. The experimental conditions are shown in Table 3 and the results are given in Table 4.

Table 3 Experimental Conditions

DAPCTIMENTAL CONGLETONS				
talyst	20 ml			
.e	400 Nl/hr			
٠,	250°C, 300°C, 350°C			
0	1.00			
NO <sub>2</sub>	97.0 ppm			
NO	3.0 ppm			
SOx	100 ppm			
02	4.0%			
CO <sub>2</sub>	10.0%			
H <sub>2</sub> O	10.0%			
N <sub>2</sub>	balance			
СН3ОН	_			
нсоон	<u>-</u>			
нсно	-			
	talyst e  O  NO <sub>2</sub> NO  SOx  O <sub>2</sub> CO <sub>2</sub> H <sub>2</sub> O  N <sub>2</sub> CH <sub>3</sub> OH  HCOOH			

Table 4 Experimental Results

Temperature (°C)	Additive (ppm)	NOx Removal (%)
250	<del>-</del> .	24.0
300	<u>-</u>	26.3
350	<del>-</del>	27.8
350	CH <sub>3</sub> OH : 100	89.0
350	нсно : 100	88.5
250	нсоон : 70	63.5
300	нсоон : 70	84.0
350	нсоон : 70	89.5

## (Effects of the Invention)

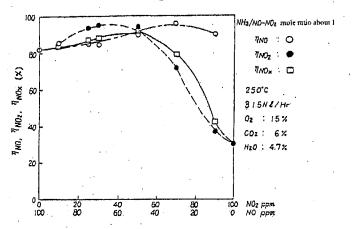
The present invention has the structure described above and, by means thereof, it is possible to obtain a high percentage elimination of the nitrogen oxides in an exhaust gas in which the greater part of the nitrogen oxide is in the form of nitrogen dioxide, irrespective of whether or not oxides of sulphur are also present.

## 4. Brief Explanation of the Drawings

Figure 1 is a graph showing the percentage denitration of mixed  $NO-NO_2$  systems.

	Agent	Akira Uchida
	Agent	Ryoichi Hagiwara
20	Agent	Atsuo Anzai

Figure 1



### (B) 日本国特許庁(JP)

⑪特許出願公開

# ⑩ 公 開 特 許 公 報 (A) 昭62 - 163731

⑤Int Cl.⁴

識別記号

广内整理番号

❸公開 昭和62年(1987)7月20日

B 01 D 53/36

101

Z - 8516 - 4D

審査請求 未請求 発明の数 1 (全4頁)

の発明の名称 排ガス中の窒素酸化物の除去方法

②特 願 昭61-4336

②出 願 昭61(1986)1月14日

⑫発 明 者 尾 林 良 昭 広島市西区観音新町 4 丁目 6 番22号 三菱重工業株式会社 広島研究所内

⑫発 明 者 瀬 戸 徹 広島市西区観音新町4丁目6番22号 三菱重工業株式会社

広島研究所内

⑫発 明 者 光 岡 薫 明 広島市西区観音新町4丁目6番22号 三菱重工業株式会社

広島研究所内

⑫発 明 者 飯 田 耕 三 広島市西区観音新町4丁目6番22号 三菱重工業株式会社

広島研究所内

⑪出 願 人 三菱重工業株式会社

東京都千代田区丸の内2丁目5番1号

②復代理人 弁理士 内田 明 外2名

明 細 書

1. 発明の名称

排ガス中の窒素酸化物の除去万法

### 2.特許請求の範囲

排ガス中の窒素酸化物を除去する方法において、眩排ガス中に含酸素炭化水素を添加し、排ガス中の二酸化窒素の少なくとも一部を一酸化窒素(NO)に避元した後触媒と接触させて、纽索酸化物をアンモニアにより窒素と水に分解することを特徴とする排ガス中の陰素微化物の除去方法。

#### 3. 発明の詳細な説明

(産業上の利用分野)

本発明は排ガス中の窒素酸化物を除去して、 無額化する方法に関する。

(従来の技術)

重油や石炭焚ポイラ、各種化学装置に付設する燃焼炉、製鉄ブラント、ディーゼルエンジンやタービンの如き内燃機関からの排ガス中の窒素酸化物(以下 Nox という)の無害化処理方法

としては、吸着法、酸化吸収法、固体化捕集法、接触避元法などが知られている。その中でも後処理不要の接触避元法が経済的にも技術的にも 優れている。

接触還元法においても排ガス中の酸素の有無に影響されない選択的接触還元法が脱硝操作を容易にし技術的に優れている。その1つに、アンモニアを添加し接触還元して排ガス中の Nox を無害な窒素と水に分解する方法も知られている。

本発明の除去対象となる NOx は NO と NO2の合金であることから、本発明者らは、酸化チタン系触媒上での NO と NO3 の反応、 NO と NO2 の混合ガスと NH3 さらに NO2 と NH3 との反応について詳細な研究を行つた結果、 NH3 を避元剤とする選択的接触避元法における NOx の NH3 による避元反応は下記の(1)~(3)式により進行することが判つた。

 $4 \text{ NO} + 4 \text{ NH}_3 + O_2 \rightarrow 4 \text{ N}_2 + 6 \text{ H}_2 \text{ O} \cdots \cdots (1)$ 

 $NO+NO_2 + 2NH_3 \rightarrow 2N_2 + 3H_2O \cdots (2)$ 

 $6 \text{ NO}_2 + 8 \text{ NH}_8 \rightarrow 7 \text{ N}_2 + 12 \text{ H}_2 \text{ O} \cdots (3)$ 

しかし、(2)式に示す NOx の除去効率は(1)式に比べ混合ガス中の NO/NO2 モル比が 1.0 以上では若干上回るものの、 NO/NO2 モル比が 1.0 以下では NO/NO2 比が小さくなると共に徐々に低下していき、(3)式に示す NO2 単独では著しく低下することが判つた。第1 凶に NO-NO2 混合系の脱硝率をグラフで示す。

以上の如く、従来技術では NO/NO2 モル比が
1. 0 以下あるいは NO2 単独の場合に NOX 除去効
率が著しく低下するという欠点がある。

#### (発明が解決しようとする問題点)

本発明は従来の、排ガス中の窒素酸化物の除去方法の欠点を解消し、特に NO/NO2 モル比が 1.0以下に片寄つた場合においても高い除去率 を維持することを可能にした排ガス中の窒素酸化物の除去方法を提供しようとするものである。(問題点を解決するための手段)

本発明は、排ガス中の窒素酸化物を除去する方法において、該排ガス中に含酸素炭化水素を

に高い除去率を得ることかできる。

#### 

本実施例ではNO2とNH3の反応およびNO2に合酸素炭化水系を添加し、NO2の一部をNO/C選元したガスとHH3の反応によるNOx除去率を比較した。

T102-V205 系触媒(T102:95.0%, V205:5.0%) 20 mlを内径1 65 mmの石英製反応管に充填し、添加物、NHsの順番で試料ガス中に任入し裂1 に示す試験条件にて、反応管入口および出口のNOx 微度をケミルミネツセンス分析計により側定し、NOx 除去率を求めた。

なお数1中NO2, SO2, O2, CO2, N2 は標準ポンペより供給し、残りの CH3 OH, HCOOH および HOHO は、それぞれ所定温度の水俗被を満たしたグラスフィルター付売気ビンを一定温度に保ち、その中をキャリアガスである N2を所定量通気することにより、それぞれのその温度における蒸気圧に相当する分を得て、それを反応質に供給した。表 2 中における CH3 OH, HCOOH およ

添加し、排ガス中の二酸化窒素の少なくとも一部を一酸化窒素(NO)に選元した後 触媒と接触させて、窒素酸化物をアンモニアにより窒素と水に分解することを特徴とする排ガス中の選素酸化物の除去方法である。

なお、含酸素炭化水素とはメタノール、ギ酸、 ホルムアルデヒド等を指す。

また、触媒はアンモニア接触避元脱硝触媒で あれば触媒の種類、形状に関係なく使用すると とができる。

#### (作用)

本発明による銀素酸化物の除去は、 新 1 段階 として、次のような避元反応が進行するものと 考えられる。

 $C H_3 O H + 5 N O_2 \rightarrow 5 N O + C O_2 + 2 H_2 O \cdots$  (4)

 $HCOOH+NO_2 \rightarrow NO+CO_2 + H_2O$  .... (5)

 $HOHO+2NO_2 \rightarrow 2NO+OO_2 + H_2O$  .... (6)

その結果、ガス中の窒素酸化物の NO/NO2 モル比が向上し、主に前記(1)及び(2)のアンモニア接触進元脱硝反応が進行し、第1 図でみるよう

び H C H O 値 は 蒸気 圧 よ りの 計算値 で ある。 契験 結果を 表 2 に 示 す。 な お、 添加 物 を 加 え ない 場合 及び CO, C H 4 を 加 える 場合を 比較 実験 結果 として、 併記 した。

表2の実験結果から明らかなように、含酸% 炭化水素を加えて、予じめ避元処理をすると、 90分前後のNox除去率を示すのに対して、避 元処理を行わない場合は大変低いNox除去率し か得られなかつた。また、UO、OH,を 添加する 場合も無添加と阿様の値を示すに過ぎなかつた。

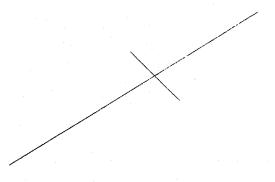


表 1 試験条件

	触 煤 粒	2 0 ml
	ガス塩	4 0 0 NL/hr
	74 度	250°C, 300°C, 350°C
	NH3/NOx比	1, 0 0
	NO2	9 7, 0 ppm
ガ	ио	3.0 ppm
ス	0 2	1 5 0 %
料	C O 2	1 0 0 %
成	H <sub>2</sub> O	1 0, 0 %
	N <sub>2</sub>	残
旅	СН3 ОН	
#In	нсоон	
物	нсно	_

を表4に示す。

表 3 試験条件

	触 媒 量	2 0 ml
	ガス量	4 0 0 NL/hr
	泓 度	2500, 3000, 3500
	нн <sub>3</sub> /мож比	1, 0 0
	NO2	9 7. 0 ррш
11	NO	. 3.0 ppm
ス	вих	1 0 0 ppm
	0 2	4. 0 %
組	CO2	1 0. 0 %
成	H <sub>2</sub> ()	1 0. 0 %
	N <sub>2</sub>	残
於	о на о н	
thu thu	нсоон	-
物	нсно	_

表 2 吳 驗 結 果

温度(C)	旅 加 物 (ppm)	NOI 除去率 (%)
2 5 0	_	2 % 3
3 0 0		3 1. 0
3 5 0		3 3. 4
2 5 0	СН3ОН : 1 0 0	8 8 2
2 5 0	нсно : 1 0 0	8 8. 0
2 5 0	нсоон: 71	8 8. 9
3 0 0	нооон: 70	9 Q 2
3 5 0	нсоон: 72	9 0 5
2 5 0	co :100	2 5. 5
3 0 0	00 :100	3 1, 5
2 5 0	сн. :100	2 8 5

### 

本 実 施 例 は 硫 黄 酸 化 物 を 含 石 す る 反 応 ガ ス で T 1 0 2 - W 0 3 - V 2 0 5 系 触 媒 (T 1 0 2 : 8 9.5 %, W 0 3 : 1 0.0 %, V 2 0 5 : 0.5 %) を 用 い 、 実 施 例 1 と 问 様 に 試 験 し た 。 聚 3 に 示 す 条 件 で 試 験 を 行 い 、 結 果

表 4 夹 験 結 果

温度(で)	添 加 物 (ppm)	NOx 除去率 (4)
2 5 0	_	2 4. 0
3 O O	•	2 6. 3
3 5 0		2 7 8
3 5 0	он, он : 100	8 9. 0
3 5 0	ноно : 100	8 8 5
2 5 0	нсоон: 70	6 3, 5
5 0 0	нсоон: 70	8 4. 0
3 5 0	нооон: 70	8 % 5

### (発明の効果)

## 4. 凶面の簡単な説明

第1図はNO-NO。混合系での脱硝溶を示すク

 復代理人
 内
 田
 明

 復代理人
 萩
 原
 光
 一

 復代理人
 安
 西
 海
 夫

